

BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND

E 104/8324

**PRIORITY
DOCUMENT**
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)



RECEIVED	
29 OCT 2004	
WIPO	PCT

Prioritätsbescheinigung über die Einreichung einer Patentanmeldung

Aktenzeichen: 103 35 262.7

Anmeldetag: 01. August 2003

Anmelder/Inhaber: DaimlerChrysler AG, 70567 Stuttgart/DE

Bezeichnung: Doppelkupplungsgetriebe mit koaxialem Antrieb und Abtrieb

IPC: F 16 H 3/08

Die angehefteten Stücke sind eine richtige und genaue Wiedergabe der ursprünglichen Unterlagen dieser Patentanmeldung.

München, den 12. August 2004
Deutsches Patent- und Markenamt
Der Präsident
Im Auftrag

W. ...

W. ...

DaimlerChrysler AG

Bergemann
29.07.2003

Doppelkupplungsgetriebe mit koaxialem Antrieb und Abtrieb

- 5 Die Erfindung betrifft ein Doppelkupplungsgetriebe gemäß dem Oberbegriff von Patentanspruch 1.

Aus der DE 101 02 028 A1 ist bereits ein Doppelkupplungsgetriebe bekannt, bei dem die
10 Getriebeeingangswelle und die Getriebeausgangswelle koaxial zueinander angeordnet sind. Die den beiden Teilgetrieben zugeordneten Vorgelegewellen sind parallel zueinander angeordnet.

- 15 Ferner sind aus der DE 31 31 156 A1 Doppelkupplungsgetriebe bekannt, bei denen eine Getriebeeingangswelle und eine Getriebeausgangswelle koaxial zueinander angeordnet sind. Das Doppelkupplungsgetriebe weist neben sechs Vorwärtsgängen mehrere Rückwärtsgänge auf.

20

Die nicht vorveröffentlichte DE 103 25 647.4 zeigt ein Doppelkupplungsgetriebe, bei welchem in Übereinstimmung mit der Erfindung:

- eine Getriebeeingangswelle und eine Getriebeausgangswelle
25 koaxial zueinander angeordnet sind,
- zwei Vorgelegewellen parallel versetzt zueinander und zur Getriebeeingangs- und -ausgangswelle angeordnet sind,
- ein direkter Gang vorgesehen ist,

- ansonsten sämtliche geraden Vorwärtsgänge ausschließlich der einen Vorgelegewelle und sämtliche ungeraden Vorwärtsgänge ausschließlich der anderen Vorgelegewelle zugeordnet sind,
- 5 - koaxial auf der Getriebeausgangswelle axial versetzt zu einer dem direkten und einem weiteren Vorwärtsgang zugeordneten Schaltmuffe eine weitere zwei Vorwärtsgängen zugeordnete Schaltmuffe angeordnet ist,
- wobei axial versetzt zu den beiden besagten Schaltmuffen
10 eine Schaltmuffenebene liegt, in der zwei weitere Schaltmuffen angeordnet sind, von denen jede jeweils einer der beiden Vorgelegewellen zugeordnet ist.

Im Gegensatz zur Erfindung verläuft bei diesem Doppelkupplungsgetriebe ein Vorwärtsgang über vier
15 Übersetzungsstufen.

Aufgabe der Erfindung ist es, ein in jeder Dimension kompaktes Doppelkupplungsgetriebe für Fahrzeug mit einem in Fahrtrichtung längs eingebauten Antriebsmotor zu schaffen,
20 welches einen hohen Wirkungsgrad aufweist.

Doppelkupplungsgetriebe mit koaxialer Eingangswelle und Getriebeausgangswelle können in besonders vorteilhafter Weise im Zusammenhang mit längs eingebautem Antriebsmotor Anwendung
25 finden. Antriebsstränge mit längs eingebautem Antriebsmotor haben den Vorteil, dass diese in Fahrzeugen mit hohen Drehmomenten eingebaut werden können. Zumeist folgt dem Getriebe eine Gelenkwelle, welche das Antriebsmoment über ein Hinterachsgetriebe auf eine Hinterachse überträgt. Bei
30 Nutzfahrzeugen und Allrad-PKW wird optional über ein Verteilergetriebe das Antriebsmoment vom Längs-Antriebsmotor-Getriebe-Verband auf zumindest eine weitere Fahrzeugachse übertragen. Damit findet das erfindungsgemäße

Doppelkupplungsgetriebe vorrangig Anwendung in
Personenkraftwagen der Luxusklasse und Nutzfahrzeugen.

Die koaxiale Bauweise von Getriebeeingangswelle und
5 Getriebeausgangswelle ermöglicht es in besonders
vorteilhafter Weise, die Fahrzeuge je nach Kundenwunsch
alternativ mit dem erfindungsgemäßen Doppelkupplungsgetriebe
oder einem Planetenautomatikgetriebe auszustatten, dessen
Ein- und Ausgangswelle prinzipbedingt koaxial liegen. Es kann
10 demzufolge in besonders vorteilhafter Weise die Teilevielfalt
der Fahrzeugvarianten gering gehalten werden.

Ein weiterer Vorteil der Erfindung ergibt sich aus der
parallel versetzten Anordnung der beiden Vorgelegewellen, die
15 eine axial kürzere Bauweise des Getriebes ermöglicht, als die
koaxialen Bauweise der beiden Vorgelegewellen, wie diese
beispielsweise in der EP 1 141 580 A1 gezeigt ist. Somit baut
das erfindungsgemäße Doppelkupplungsgetriebe trotz der
zusätzlichen Kupplung axial nicht länger, als ein
20 Handschaltgetriebe mit nur einer Anfahr- und Schaltkupplung.
Es ist sogar möglich, das Doppelkupplungsgetriebe, welches
gegenüber dem Handschaltgetriebe den Vorteil der
Lastschaltbarkeit hat, genauso kurz oder sogar noch kürzer,
als ein Handschaltgetriebe mit gleicher Anzahl von
25 Vorwärtsgängen zu bauen und dennoch zusätzliche
Rückwärtsgänge vorzusehen, was insbesondere bei
Nutzfahrzeugen von Vorteil ist. Ferner besteht die
Möglichkeit bei Verwendung des prinzipiell gleichen
Grundgetriebes je nach Kundenwunsch optional einige
30 Doppelkupplungsgetriebe mit einem Rückwärtsgang und den Rest
der Doppelkupplungsgetriebe mit mehreren Rückwärtsgängen
auszustatten. Dieses Baukastensystem bringt Kostenvorteile
mit sich.

Insbesondere im Vergleich zu Doppelkupplungsgetrieben mit parallel versetzten Vorgelegewellen, die koaxial zu der jeweiligen Kupplung angeordnet sind, wie dies beispielsweise in der DE 199 39 334 A1 oder der DE 101 02 028 A1 Fig. 12
5 gezeigt ist, ergibt sich mit der Erfindung der Vorteil einer schmalen Bauweise des Getriebes. Damit kann das erfindungsgemäße Doppelkupplungsgetriebe im Gegensatz zum Doppelkupplungsgetriebe gemäß DE 199 39 334 A1 in besonders vorteilhafter Weise Anwendung in Fahrzeugen mit engen
10 Fahrzeugtunneln oder mit geringer Bodenfreiheit finden.

Gegenüber anderen verhältnismäßig kompakt bauenden Doppelkupplungsgetrieben mit koaxialem Getriebeeingang und
15 Getriebeausgang, wie ein solches beispielsweise in der DE 101 02 028 A1 Fig. 1 gezeigt ist, weist das erfindungsgemäße Doppelkupplungsgetriebe einen direkten Gang auf. Dieser kann in besonders vorteilhafter Weise lastschaltbar ausgeführt sein. Der direkte Gang hat infolge des Verzichts auf
20 Verzahnungseingriffe zur Drehmomentübertragung einen besonders guten Wirkungsgrad. Der Wirkungsgrad ist beim erfindungsgemäßen Doppelkupplungsgetriebe darüber hinausgehend hoch, da der Kraftfluss der übrigen Vorwärtsgänge lediglich über zwei Verzahnungspaarungen
25 verläuft.

In besonders vorteilhafter Weise kann zumindest ein Rückwärtsgang über beide Vorgelegewellen verlaufen. Somit kann Bauraum gespart werden. Es können mit nur geringem bis
30 keinem zusätzlichen Bauraumaufwand mehrere Rückwärtsgänge verwirklicht werden.

Die erfindungsgemäße Anordnung der Schaltmuffen ermöglicht in besonders vorteilhafter Weise bei optimaler Ausnutzung von

vier Schaltmuffen sieben Vorwärtsgänge und zumindest zwei Rückwärtsgänge. Die in dem Patentanspruch 1 aufgeführte versetzte Anordnung der vier Schaltmuffen erlaubt ferner einen kompakten Aufbau des Doppelkupplungsgetriebes sowohl in axialer Richtung als auch quer dazu.

Das erfindungsgemäße Doppelkupplungsgetriebe kann in besonders vorteilhafter Weise progressiv oder zumindest näherungsweise progressiv abgestuft sein.

10

In besonders vorteilhafter Weise können sämtliche Vorwärtsgänge sequentiell unter Last schaltbar ausgeführt sein. Je nach Ausführung des Radsatzes kann das Umschalten zwischen dem ersten Vorwärts- und dem ersten Rückwärts-Gang allein durch wechselweises Schließen der beiden Kupplungen des Doppelkupplungsgetriebes erfolgen, ohne dass dabei eine Schaltmuffe betätigt werden muss. Dies ist besonders günstig im Hinblick auf kurze Übergangszeiten vom Rückwärtsgang in den ersten Vorwärtsgang, die neben dem Rangieren beispielsweise für ein „Freischaukeln“ des festgefahrenen Fahrzeuges vorteilhaft sind. Beim „Freischaukeln“ bzw. „rocking-cycle“ wird das Fahrzeug kurz vor- und zurückgefahren, um mit Schwung beispielsweise aus einer Sandkuhle zu kommen. Demzufolge wird die Trägheit der Fahrzeug- und Beladungsmasse genutzt, um den eventuell schlecht greifenden Antrieb der Antriebsräder zu unterstützen. In diesem Zusammenhang erweist sich ein Doppelkupplungsgetriebe als besonders vorteilhaft, da dieses vollautomatisch ausgestaltet sein kann. Demzufolge kann auch ein vollautomatischer „Freischaukelbetrieb“ vorgesehen sein. Zusätzlich kann neben der vollautomatischen Betriebsweise auch die halbautomatische Betriebsweise vorgesehen sein, bei welcher der Gangwechsel vom Fahrzeugführer direkt vorgegeben wird. Dieser Gangwechsel wird dann selbsttätig ausgeführt,

15

20

25

30

wenn entsprechende Randbedingungen erfüllt sind. Diese Randbedingungen sind beispielsweise

- die Einhaltung der maximal und der minimal zulässige Antriebsmotordrehzahl,
- 5 - ein Fahrzeugstabilitätsprogramm, wie beispielsweise ein elektronisches Stabilitätsprogramm ESP oder ein Antiblockiersystem ABS oder eine Antischlupfregelung ASR ist inaktiv.

- 10 In besonders vorteilhafter Weise kann jeweils mindestens ein Zahnrad doppelt belegt sein. D.h., das Zahnrad befindet sich in mindestens zwei Gangstufen im aktiven Drehmomentenpfad.

- Eine Umkehrwelle, mit der die Drehrichtung für den
- 15 Rückwärtsgang umgekehrt wird, kann in besonders vorteilhafter Weise mehrere - insbesondere zwei - Zahnräder tragen. Diese Zahnräder können insbesondere als Festräder ausgestaltet sein.

- 20 Weitere Vorteile der Erfindung gehen aus den weiteren Patentansprüchen, der Beschreibung und der Zeichnung vor.

Die Erfindung ist nachfolgend anhand von drei Ausführungsbeispielen in der Zeichnung dargestellt.

25

Dabei zeigen:

Fig. 1 schematisch ein Getriebeschema eines Doppelkupplungsgetriebes in einer ersten Ausführungsform der Erfindung,

- 30 Fig. 2 eine Tabelle der Schaltzustände der Kupplungen und Schaltmuffen des Doppelkupplungsgetriebes gemäß Fig. 1,

Fig. 3 schematisch ein Getriebeschema eines Doppelkupplungsgetriebes in einer zweiten Ausführungsform der Erfindung,

5 Fig. 4 eine Tabelle der Schaltzustände der Kupplungen und Schaltmuffen des Doppelkupplungsgetriebes gemäß Fig. 3,

Fig. 5 schematisch ein Getriebeschema eines Doppelkupplungsgetriebes in einer dritten Ausführungsform der Erfindung und

10 Fig. 2 eine Tabelle der Schaltzustände der Kupplungen und Schaltmuffen des Doppelkupplungsgetriebes gemäß Fig. 5.

Ein erfindungsgemäßes Doppelkupplungsgetriebe 10 gemäß Fig. 1
15 findet Einsatz in einem Antriebsstrang eines Kraftfahrzeuges. Hierbei ist das Doppelkupplungsgetriebe 10 zwischen einem Antriebsmotor und einer Abtriebswelle, beispielsweise eine Gelenk- oder Kardanwelle, zwischengeschaltet. Vorzugsweise handelt es sich um einen Standardantriebsstrang mit einem
20 Antriebsmotor, welcher im Front-Längseinbau angeordnet ist, und mit Heckantrieb. Ebenso gehört ein Mehrachsantrieb zur bevorzugten Ausführungsform der Erfindung. Dieser Mehrachsantrieb kann sowohl mittels einer zur Vorderachse geführten Seitenwelle ausgeführt sein, wie dies
25 beispielsweise aus der EP 1 321 327 A2 bekannt ist. Ferner kann der Mehrachsantrieb mit einer Durchtriebsachse ausgeführt sein, wie dies von schweren Nutzfahrzeugen bekannt ist.

30 Das Doppelkupplungsgetriebe weist eine Eingangswelle 11,
- insbesondere eine Kurbelwelle oder
- eine mit dieser umlaufende Welle, oder
- ein Zweimassenschwungrad oder
- eine flexible Mitnehmerscheibe,

sowie eine Getriebeausgangswelle 12 auf. Die Eingangswelle 11 und Getriebeausgangswelle 12 sind koaxial zu einer Getriebeachse X-X angeordnet. Die Eingangswelle 11 ist, ggf. unter Zwischenschaltung mindestens einer weiteren
5 Getriebestufe, mit dem Antriebsmotor verbunden. Die Getriebeausgangswelle 12 ist, ggf. unter Zwischenschaltung mindestens einer weiteren Getriebestufe, mit Fahrzeugrädern verbunden.

10 Im folgenden werden die Ausdrücke:

- „vorne“ und „hinten“,
 - „erste bis siebente Zahnradebene“ und
 - „obere Vorgelegewelle“ und „untere Vorgelegewelle“
- verwendet.

15

„Vorne“ ist dabei die bei Vorwärtsfahrt des Kraftfahrzeugs nach vorne weisende Richtung, wohingegen „hinten“ entsprechend die entgegengesetzte Richtung ist. In der Zeichnung ist „vorne“ links und „hinten“ rechts dargestellt.

20

Die „erste bis siebente Zahnradebene“ zählt dabei von vorne nach hinten.

25

Eine Zahnradebene ist eine Ebene, in der zumindest zwei miteinander kämmende Zahnräder angeordnet sind. Bei der praktischen Umsetzung der dargestellten Getriebeschemata kann es insbesondere in dem Fall, dass drei Zahnräder in einer Zahnradebene miteinander kämmen, sein, dass die Zahnräder aus Bauraum- oder Dimensionierungsgründen nicht exakt in einer
30 Ebene angeordnet sein. Ein solcher Grund wären beispielsweise unterschiedliche Zahnbreiten auf den beiden Vorgelegewellen, die in unterschiedlichen zu übertragenden Drehmomenten begründet sind.

Der im Zusammenhang mit der Erfindung verwendete Ausdruck Schaltmuffenebene bedeutet hier, dass sich in einer Ebene zumindest eine Schaltmuffe befindet. Bei der praktischen Umsetzung der dargestellten Getriebeschemata kann es insbesondere in dem Fall, dass sich zumindest zwei Schaltmuffen in einer Schaltmuffenebene befinden, sein, dass die Schaltmuffen aus Bauraumgründen nicht exakt in einer Ebene angeordnet sein. Der Bauraum kann beispielsweise durch die Einbaulage einer Schaltaktuatorik zur Verschiebung der Schaltmuffen zwecks eines Gangwechsels vorgegeben sein.

Die Verwendung der Ausdrücke „obere Vorgelegewelle“ und „untere Vorgelegewelle“ dient lediglich der Orientierung in der Zeichnung und ist nicht als den Schutzzumfang einschränkend aufzufassen. Die Anordnung der drei zueinander parallelen Wellen:

- Eingangswelle und
- zwei Vorgelegewellen

kann dabei räumlich im Dreieck oder aber in einer Ebene erfolgen.

Die Eingangswelle 11 steht in Antriebsverbindung mit einer hier als eine Baueinheit ausgebildeten Doppelkupplung 13. Die Doppelkupplung 13 verfügt über eine Kupplung K1 sowie eine Kupplung K2, welche über geeignete, nicht dargestellte Einrichtungen und unter Gewährleistung einer geeigneten Überschneidungssteuerung das Antriebsmoment der Eingangswelle 11 für geschlossene Kupplung K2 auf eine Zwischenwelle 14 übertragen und für geschlossene Kupplung K1 auf eine Zwischenwelle 15 übertragen. Die Kupplung K1 ist in Richtung der Getriebeachse X-X (im Folgenden „in axialer Richtung“) auf der dem Antriebsmotor abgewandten Seite der Kupplung K2 angeordnet. Die Zwischenwelle 14 ist als Hohlwelle ausgebildet und ist radial innenliegend von der Zwischenwelle

15 durchdrungen. In dem der Doppelkupplung 13 abgewandten
Endbereich der Zwischenwelle 14 erfolgt die Übergabe eines
Antriebsmomentes von der Zwischenwelle 14 auf eine
Vorgelegewelle 16 über eine Konstante C1, welche eine
5 Eingangsübersetzung bildet und über ein mit der Zwischenwelle
14 drehfest verbundenes Antriebszahnrad 18 sowie ein drehfest
mit der Vorgelegewelle 16 verbundenes Abtriebszahnrad 19
verfügt. Das Antriebszahnrad 18 und das Abtriebszahnrad 19
liegen in einer ersten Zahnradenebene ZE1.

10

Drehfest mit der Vorgelegewelle 16 verbunden ist ein Festrad
20 einer Vorwärtsgangstufe G1 und ein Festrad 21 einer
Vorwärtsgangstufe G5. Das Festrad 20 kämmt in einer siebenten
Zahnradenebene ZE7 mit einem Losrad 22, welches coaxial auf der
15 Getriebeausgangswelle 12 angeordnet ist. Das Festrad 21 kämmt
in einer sechsten Zahnradenebene ZE6 mit einem Losrad 23,
welches coaxial auf der Getriebeausgangswelle 12 und axial
benachbart vor dem Losrad 22 angeordnet ist. Axial zwischen
den beiden Losrädern 22 und 23 ist eine erste Schaltmuffe 24
20 angeordnet, welche axial nach vorne in eine Stellung S7
geschoben werden kann, so dass diese eine drehfeste
Verbindung zwischen dem Losrad 23 und der
Getriebeausgangswelle 12 herstellt. Wird die erste
Schaltmuffe 24 hingegen axial nach hinten in eine Stellung S8
25 geschoben, so stellt die Schaltmuffe 24 eine drehfeste
Verbindung zwischen dem Losrad 22 und der
Getriebeausgangswelle 12 her.

In der sechsten Zahnradenebene ZE6 liegt auch ein Losrad 25,
30 welches coaxial auf der unteren Vorgelegewelle 33 liegt und
drei Rückwärtsgängen R1, R2 und R3 zugeordnet ist. Dieses
Losrad 25 kämmt über ein - nicht näher dargestelltes - in der
sechsten Zahnradenebene ZE6 befindliches Zwischenrad mit dem
Losrad 23.

Axial benachbart vor dem Losrad 25 liegt in einer vierten Zahnradenebene ZE4 ein dem vierten Vorwärtsgang G4 zugeordnetes Losrad 26. Dieses Losrad 26 kämmt mit einem Festrad 27, welches in der vierten Zahnradenebene ZE4 drehfest mit der Getriebeausgangswelle 12 verbunden ist. Axial zwischen den beiden Losrädern 25 und 26 ist eine zweite Schaltmuffe 28 angeordnet, welche axial nach vorne in eine Stellung S5 geschoben werden kann, so dass diese eine drehfeste Verbindung zwischen dem Losrad 26 und der Vorgelegewelle 33 herstellt. Wird die zweite Schaltmuffe 28 hingegen axial nach hinten in eine Stellung S6 geschoben, so stellt die Schaltmuffe 28 eine drehfeste Verbindung zwischen dem Losrad 25 und der unteren Vorgelegewelle 33 her.

15

In der besagten dem dritten Vorwärtsgang G3 zugeordnete vierte Zahnradenebene ZE4 ist auch der vierte Vorwärtsgang G4 angeordnet. Dabei kämmt ein dem dritten Vorwärtsgang G3 zugeordnetes Losrad 29 mit dem Festrad 27 auf der Getriebeausgangswelle 12. Axial benachbart hinter diesem Losrad 29 liegt das Losrad 30, welches dem siebenten Vorwärtsgang G7 zugeordnet ist und in einer fünften Zahnradenebene ZE5 liegt. Dieses Losrad 30 kämmt mit einem ebenfalls in der fünften Zahnradenebene ZE5 liegendem Losrad 31. Axial zwischen dem Losrad 29 des dritten Vorwärtsganges G3 und dem Losrad 30 des siebenten Vorwärtsganges liegt eine dritte Schaltmuffe 32. Die Schaltmuffe 32 kann nach vorne in eine Stellung S3 geschoben werden, so dass diese eine drehfeste Verbindung zwischen dem Losrad 29 und der Vorgelegewelle 16 herstellt. Wird die dritte Schaltmuffe 32 hingegen axial nach hinten in eine Stellung S4 geschoben, so stellt die Schaltmuffe 32 eine drehfeste Verbindung zwischen dem Losrad 30 und der Vorgelegewelle 16 her.

Da somit im axialen Bauraum zwischen dem Losrad 25 der drei Rückwärtsgänge R1, R2, R3 und dem Losrad 26 des vierten Vorwärtsganges G4 neben der zweiten Schaltmuffe 28 auch noch Platz für die fünfte Zahnradenebene ZE5 vorgehalten werden muss, weist das Losrad 25 eine ringförmige Verlängerung 34 zu dessen Schaltverzahnung 35 auf.

10 Axial vor einer dritten Zahnradenebene ZE3 liegt eine zweite Zahnradenebene ZE2 der zweiten Getriebekonstanten C2. Diese zweite Getriebekonstante C2 umfasst:

- ein Antriebszahnrad 36, welches drehfest mit dem hinteren Ende der Zwischenwelle 15 verbunden ist und
- ein Abtriebszahnrad 37, welches drehfest am vorderen Ende der Vorgelegewelle 33 angeordnet ist.

15

Axial zwischen dem Antriebszahnrad 36 der zweiten Getriebekonstanten C2 und dem Losrad des zweiten Ganges G2 liegt der direkte Gang G6, dessen Übersetzungsverhältnis 1:1 zwischen dem Übersetzungsverhältnis des fünften Ganges G5 und dem Übersetzungsverhältnis des siebenten Ganges G7 liegt. Örtlich vor dem direkten Gang G6 ist die Getriebeausgangswelle 12 drehbar in einer zentralen Bohrung der Zwischenwelle 15 gelagert. Somit ist die Getriebeausgangswelle 12 drehbar gegenüber der Zwischenwelle 15, solange sich eine Schaltmuffe 38 des direkten Ganges G6 nicht in einer vorderen Stellung S1 befindet. In dieser vorderen Stellung S1 stellt die Schaltmuffe 38 eine drehfeste Verbindung zwischen der Zwischenwelle 15 und der Getriebeausgangswelle 12 her.

30

In einer hinteren Stellung S2 stellt die Schaltmuffe 38 eine drehfeste Verbindung zwischen der Getriebeausgangswelle 12 und einem Losrad 39, welches coaxial zur Getriebeausgangswelle gelagert ist, her. Dieses Losrad 39 ist

in der dritten Zahnradenebene ZE3 angeordnet und kämmt mit einem dem zweiten Vorwärtsgang G2 zugeordneten Festrad 40, welches drehfest mit der Vorgelegewelle 33 verbunden ist.

- 5 In den Zahnrad- und Schaltelelementebenen, welche quer (im Folgenden „radial“) zur Getriebeachse X-X orientiert sind, sind somit in der folgenden Reihenfolge axial von vorne nach hinten hintereinanderliegend angeordnet:
- 10 - in der ersten Zahnradenebene ZE1 die der ersten Kupplung K1 zugeordnete Getriebekonstante C1 mit Antriebszahnrad 18 und Abtriebszahnrad 19,
 - in der zweiten Zahnradenebene ZE2 die der zweiten Kupplung K2 zugeordnete zweite Getriebekonstante C2 mit Antriebszahnrad 36 und Abtriebszahnrad 37,
 - 15 - in der ersten Schaltmuffenebene das Schaltelelement 38 des direkten Ganges G6 und des zweiten Vorwärtsganges G2,
 - in der dritten Zahnradenebene ZE3 die Zahnräder des zweiten Vorwärtsganges G2
 - in der vierten Zahnradenebene ZE4 die Zahnräder des dritten
20 Vorwärtsganges G3 und vierten Vorwärtsganges G4,
 - in der zweiten Schaltmuffenebene die beiden Schaltmuffen 28, 32, welche auf den Vorgelegewellen 33, 16 angeordnet sind und den Vorwärtsgängen G4, G3, G7 und den Rückwärtsgängen R1, R2, R3, zugeordnet sind,
 - 25 - in der fünften Zahnradenebene ZE5 die beiden Zahnräder des siebenten Vorwärtsganges G7,
 - in der sechsten Zahnradenebene ZE6 die Zahnräder des fünften Vorwärtsganges G5, und der drei Rückwärtsgänge R1, R2 und R3,
 - 30 - in der dritten Schaltmuffenebene eine Schaltmuffe 24 für den fünften Getriebegang G5, die drei Rückwärtsgänge R1, R2, R3 und den ersten Getriebegang G1 und
 - in der siebenten Zahnradenebene ZE7 die Zahnräder für den siebenten Gang.

Fig. 2 zeigt eine Tabelle der Schaltzustände der beiden Kupplungen K1, K2 und vier Schaltelemente 38, 32, 28, 24 des Doppelkupplungsgetriebes 10 gemäß Fig. 1.

5

Im ersten Vorwärtsgang G1 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte erste Kupplung K1. Die zweite Kupplung K2 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 24 befindet sich in der hinteren Stellung S8. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

10

Im zweiten Vorwärtsgang G2 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte zweite Kupplung K2. Die erste Kupplung K1 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 38 befindet sich in der hinteren Stellung S2. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

15

Im dritten Vorwärtsgang G3 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte erste Kupplung K1. Die zweite Kupplung K2 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 32 befindet sich in der vorderen Stellung S3. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

20

Im vierten Vorwärtsgang G4 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte zweite Kupplung K2. Die erste Kupplung K1 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 28 befindet sich in der vorderen Stellung S5. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

25

Im fünften Vorwärtsgang G5 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte erste Kupplung K1. Die zweite Kupplung K2 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 24 befindet sich in der vorderen Stellung S7. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

30

Im sechsten Vorwärtsgang G6 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte zweite Kupplung K2. Die erste Kupplung K1 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 38 befindet sich in der vorderen Stellung S1. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

Im siebenten Vorwärtsgang G7 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte erste Kupplung K1. Die zweite Kupplung K2 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 32 befindet sich in der hinteren Stellung S4. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

Im ersten Rückwärtsgang R1 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte erste Kupplung K1. Die zweite Kupplung K2 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 38 befindet sich in der hinteren Stellung S2. Die Schaltmuffe 28 befindet sich in der hinteren Stellung S6. Die beiden übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

20

Im zweiten Rückwärtsgang R2 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte zweite Kupplung K2. Die erste Kupplung K1 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 24 befindet sich in der hinteren Stellung S8. Die Schaltmuffe 28 befindet sich in der hinteren Stellung S6. Die beiden übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

25

Im dritten Rückwärtsgang R3 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte zweite Kupplung K2. Die erste Kupplung K1 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 32 befindet sich in der vorderen Stellung S3. Die Schaltmuffe 28 befindet sich in der hinteren Stellung S6. Die beiden übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

30

Somit kann bei diesem Getriebeschema sequentiell zwischen den sieben Vorwärtsgängen G1 bis G7 zugkraftunterbrechungsfrei hin- und zurückgeschaltet werden.

5 Fig. 3 zeigt in einer zweiten Ausführungsform schematisch ein Getriebeschema eines Doppelkupplungsgetriebes. Im folgenden werden lediglich die Unterschiede zur ersten Ausführungsform beschrieben, da diese lediglich die Rückwärtsgänge R1, R2 und R3 betreffen.

10

Der Drehmomentenpfad verläuft im ersten Rückwärtsgang R1 ausschließlich über eine untere Vorgelegewelle 33, wohingegen der Drehmomentenpfad im zweiten und dritten Rückwärtsgang R2 und R3 über die beiden Vorgelegewellen 16, 33 verläuft.

15

Dazu ist anstelle des dem Rückwärtsgang zugeordneten Zwischenrades gemäß erster Ausführungsform eine Umkehrwelle 41 vorgesehen, die parallel versetzt zu der Getriebeausgangswelle 12 und den beiden Vorgelegewellen 16, 33 liegt. Diese Umkehrwelle 41 trägt zwei axial beabstandete Zahnräder 42, 43. Das vordere größere Zahnrad 42 kämmt in der sechsten Zahnradebene ZE6 einerseits mit dem Losrad 25 und andererseits mit dem Losrad 23. Das hintere kleinere Zahnrad 43 kämmt lediglich mit dem in der siebenten Zahnradebene ZE7 liegenden Losrad 22.

25

Der erste Rückwärtsgang R1 verläuft im Drehmomentenpfad prinzipiell analog zum Drehmomentenpfad des zweiten Rückwärtsganges R2 der ersten Ausführungsform gemäß Fig. 1 und Fig. 2. D.h., im ersten Rückwärtsgang R1 ist die zweite Kupplung K2 eingerückt und die erste Kupplung K1 ausgerückt. Die Schaltmuffe 24 befindet sich in der hinteren Stellung S8. Die Schaltmuffe 28 befindet sich in der hinteren Stellung S6. Die beiden übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer

30

Neutralstellung N. Der Drehmomentenpfad verläuft demzufolge über

- die Kupplung K2,
 - die zweite Zahnradebene ZE2 der zweiten Getriebekonstanten
 - 5 C2 mit dem Antriebszahnrad 36 und dem Abtriebszahnrad 37,
 - die Schaltmuffe 28,
 - das Losrad 25,
 - das Zahnrad 42
 - das Zahnrad 43 und
 - 10 - das Losrad 22
- auf die Getriebeausgangswelle 12.

Im zweiten Rückwärtsgang R2 ist die erste Kupplung K1 eingerückt und die zweite Kupplung K2 ausgerückt. Die

15 Schaltmuffe 38 befindet sich in der hinteren Stellung S2. Die Schaltmuffe 28 befindet sich in der hinteren Stellung S6. Die beiden übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N. Der Drehmomentenpfad verläuft demzufolge über

- 20 - die erste Kupplung K1 und
 - die erste Zahnradebene ZE1 der ersten Getriebekonstanten
 - C1 mit dem Antriebszahnrad 18 und dem Abtriebszahnrad 19
- auf die Vorgelegewelle 16.

25 Der Drehmomentenpfad verläuft über das Festrad 20 auf das Losrad 22 und das hintere Zahnrad 43 der Umkehrwelle 41.

Vom Zahnrad 42 verläuft der Drehmomentenpfad über

- das Losrad 25,
- 30 - die Schaltmuffe 28,
- die Vorgelegewelle 33,
- das Festrad 40,
- das Losrad 39 und
- die Schaltmuffe 38

auf die Getriebeausgangswelle 12.

Im dritten Rückwärtsgang R3 ist die zweite Kupplung K2 eingerückt und die erste Kupplung K1 ausgerückt. Die
5 Schaltmuffe 32 befindet sich in der vorderen Stellung S3. Die Schaltmuffe 28 befindet sich in der hinteren Stellung S6. Die beiden übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N. Der Drehmomentenpfad verläuft demzufolge über

- 10 - die zweite Kupplung K2 und
- die zweite Zahnradebene ZE2 der zweiten Getriebekonstanten C2 mit dem Antriebszahnrad 36 und dem Abtriebszahnrad 37 auf die Vorgelegewelle 33. Der Drehmomentenpfad verläuft anschließend über die Schaltmuffe 28 in der Stellung S6 auf
15 das Losrad 25 und das mit diesem kämmende Zahnrad 42. Ab hier verläuft der Drehmomentenpfad über
- die Umkehrwelle 41,
- das kleinere Zahnrad 43,
- das Losrad 22,
- 20 - das Festrad 20,
- die oberer Vorgelegewelle 16,
- das Schaltelelement 32,
- das Losrad 29,
- das Festrad 27
- 25 auf die Getriebeausgangswelle 12.

Fig. 5 zeigt in einer dritten Ausführungsform schematisch ein Getriebeschema eines Doppelkupplungsgetriebes. Im folgenden werden lediglich die Unterschiede zur zweiten Ausführungsform
30 gemäß Fig. 3 beschrieben.

Diese Unterschiede betreffen zum einen die beiden gegeneinander ausgetauschten Kupplungen K1 und K2, so dass nunmehr die Kupplung K1 mit der radial inneren Zwischenwelle

15 verbunden ist, wobei deren Antriebszahnrad 36 kleiner ist,
als das Antriebszahnrad 18 der Zwischenwelle 14, welche mit
der zweiten Kupplung K2 verbunden ist. Das kleine
Antriebszahnrad 36 gehört dabei zur ersten Getriebekonstanten
5 C1, wohingegen das große Antriebszahnrad 18 zur zweiten
Getriebekonstanten C2 gehört.

Weiteres Unterscheidungsmerkmal zur zweiten und zur ersten
Ausführungsform gemäß Fig. 3 und Fig. 1 ist, dass
10 ein in der sechsten Zahnradenebene ZE6 auf einer Vorgelegewelle
angeordnetes Festrad 21 nicht auf der oberen Vorgelegewelle
16, sondern auf der unteren Vorgelegewelle 33 angeordnet ist.
Damit ist das Festrad 21 der sechsten Zahnradenebene ZE6 jedoch
analog der ersten und der zweiten Ausführungsform auf der
15 Vorgelegewelle angeordnet, welche mit der als Hohlwelle
ausgeführten Zwischenwelle 14 unmittelbar kämmt. Das Festrad
21 der sechsten Zahnradenebene ZE6 ist jedoch nicht dem fünften
Vorwärtsgang G5, sondern dem sechsten Vorwärtsgang G6
zugeordnet. Somit ist bei dieser dritten Ausführungsform der
20 fünfte Vorwärtsgang G5 der direkte Gang. Da die Umkehrwelle
41 entsprechend den beiden anderen Ausführungsformen
ebenfalls mit einem Losrad 25 der unteren Vorgelegewelle 33
kämmt, bringt die Verlagerung des Festrades 21 auf die untere
Vorgelegewelle eine gegenüber den ersten beiden
25 Ausführungsformen längere Umkehrwelle 41 mit sich.

Gemäß der dritten Ausführungsform sind 2 Rückwärtsgänge R1
und R2 vorgesehen.

30 Fig. 6 zeigt eine Tabelle der Schaltzustände der Kupplungen
K1, K2 und Schaltelemente 38, 32, 28, 24 des
Doppelkupplungsgetriebes 10 gemäß Fig. 5.

Im ersten Vorwärtsgang G1 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte erste Kupplung K1. Die zweite Kupplung K2 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 24 befindet sich in der hinteren Stellung S8. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer
5 Neutralstellung N.

Im zweiten Vorwärtsgang G2 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte zweite Kupplung K2. Die erste Kupplung K1 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 38 befindet sich in der hinteren
10 Stellung S2. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

Im dritten Vorwärtsgang G3 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte erste Kupplung K1. Die zweite Kupplung K2 ist
15 ausgerückt. Die Schaltmuffe 32 befindet sich in der vorderen Stellung S3. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

Im vierten Vorwärtsgang G4 verläuft der Drehmomentenpfad über
20 die eingerückte zweite Kupplung K2. Die erste Kupplung K1 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 28 befindet sich in der vorderen Stellung S5. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

25 Im fünften Vorwärtsgang G5 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte erste Kupplung K1. Die zweite Kupplung K2 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 38 befindet sich in der vorderen Stellung S1. Damit ist die Zwischenwelle 15 bzw. die Eingangswelle 11 über den direkten Gang drehfest mit der
30 Getriebeausgangswelle 12 verbunden. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

Im sechsten Vorwärtsgang G6 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte zweite Kupplung K2. Die erste Kupplung

K1 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 24 befindet sich in der vorderen Stellung S7. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

- 5 Im siebenten Vorwärtsgang G7 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte erste Kupplung K1. Die zweite Kupplung K2 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 32 befindet sich in der hinteren Stellung S4. Alle übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

10

Im ersten Rückwärtsgang R1 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte erste Kupplung K1. Die zweite Kupplung K2 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 24 befindet sich in der hinteren Stellung S8. Die Schaltmuffe 28 befindet sich in der hinteren Stellung S6. Die beiden übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

15

Im zweiten Rückwärtsgang R2 verläuft der Drehmomentenpfad über die eingerückte zweite Kupplung K2. Die erste Kupplung K1 ist ausgerückt. Die Schaltmuffe 32 befindet sich in der vorderen Stellung S3. Die Schaltmuffe 28 befindet sich in der hinteren Stellung S6. Die beiden übrigen Schaltmuffen befinden sich in einer Neutralstellung N.

20

- 25 Somit kann die diesem Getriebeschema sequentiell zwischen den Vorwärtsgängen zugkraftunterbrechungsfrei geschaltet werden. Der zweite Rückwärtsgang R2 kann insbesondere einem Winterfahrprogramm zugeordnet sein, so dass bei schlechter Bodenhaftung zugkraftunterbrechungsfrei in ein geringeres Rückwärtsfahrtdmoment in den zweiten Rückwärtsgang R2 geschaltet wird. Ferner kann der zweite Rückwärtsgang R2 verwendet werden, um höhere Rückwärtsfahrgeschwindigkeiten als im ersten Rückwärtsgang R1 zu erreichen.

30

Zur Realisierung der Rückwärtsgänge ist es bei dem Getriebe gemäß Fig. 1 erforderlich, das ein Leistungsfluß vom Festrad 21 zum Losrad 25 bzw. umgekehrt stattfinden kann. Hierfür können diese beiden Zahnräder 21, 25 direkt miteinander
5 kämmen, was voraussetzt, dass die betroffenen Wellen 16, 12 33 in der bereits zuvor erläuterten Dreiecksanordnung zueinander positioniert sind. Desweiteren ist es möglich, die besagten Zahnräder 21 u. 25 über das Losrad 23 und ein hier nicht dargestelltes Zwischenzahnrad in Verbindung zu bringen.
10 In diesem Fall ist es möglich, die Wellen 11, 12 , 16 und 33 sowohl in einer Ebene als auch in der besagten Dreiecksanordnung zu positionieren.

Die Anzahl s der (minimal) erforderlichen Schalteinheiten für
15 eine kompakte erfindungsgemäße Ausgestaltung errechnet sich aus einer Anzahl n von Vorwärtsgängen nach folgendem Prinzip:

Ist n ungerade, so ist

20
$$s = (n + 1)/2,$$

ist n gerade, so ist

$$s = (n+2)/2.$$

Die dargestellten Wellenachsen können in einer Ebene oder
25 aber in einer räumlichen Anordnung, insbesondere in Dreiecksanordnung angeordnet sein.

Die Schaltmuffe kann in sämtlichen Ausführungsformen sowohl als Synchronisiereinrichtung, als auch als Klauenkupplung
30 ausgeführt sein.

Das Doppelkupplungsgetriebe kann alternativ auch mit einem einzigen Rückwärtsgang ausgeführt sein.

Die Schaltmuffen können zur Schaltung sowohl über Schaltgabeln, Schaltschwingen oder aber auch direkt mittels koaxialer Schaltaktuatorik ausgeführt sein, wie diese beispielsweise aus der DE 101 03 664 A1 bekannt ist.

5

Die besagte Schaltaktuatorik für Schaltgabeln oder Schaltschwingen kann als Schaltwalze mit Nuten ausgeführt sein, wie dies von Motorrädern bekannt ist oder mit einem x-y-Steller ausgeführt sein, der eine rotatorische und eine
10 translatorsche Bewegung in eine Schaltwelle, einen Schaltfinger und eine von mehreren parallelen Schaltschienen einleitet.

Bei den beschriebenen Ausführungsformen handelt es sich nur
15 um beispielhafte Ausgestaltungen. Eine Kombination der beschriebenen Merkmale für unterschiedliche Ausführungsformen ist ebenfalls möglich. Weitere, insbesondere nicht beschriebene Merkmale der zur Erfindung gehörenden Vorrichtungsteile, sind den in den Zeichnungen dargestellten
20 Geometrien der Vorrichtungsteile zu entnehmen.

DaimlerChrysler AG

Bergemann
29.07.2003Patentansprüche

- 5 1. Doppelkupplungsgetriebe (10), bei welchem
- eine Getriebeeingangswelle (11) und eine
 - Getriebeausgangswelle (12) coaxial zueinander und
 - zwei Vorgelegewellen (16, 33) parallel versetzt zueinander
 - und zur Getriebeeingangs (11) und -ausgangswelle (12)
- 10 angeordnet sind,
- d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,
- dass ein direkter Gang vorgesehen ist und ansonsten
- sämtliche geraden Vorwärtsgänge ausschließlich der einen
 - Vorgelegewelle (33) und
- 15 - sämtliche ungeraden Vorwärtsgänge ausschließlich der
- anderen Vorgelegewelle (16)
- zugeordnet sind, und wobei coaxial auf der
- Getriebeausgangswelle (12) axial versetzt zu einer dem
- direkten und einem weiteren Vorwärtsgang zugeordneten
- 20 Schaltmuffe (38) eine weitere zwei Vorwärtsgängen zugeordnete
- Schaltmuffe (24) angeordnet ist, und wobei axial versetzt zu
- den beiden besagten Schaltmuffen (38, 24) eine
- Schaltmuffenebene liegt, in der zwei weitere Schaltmuffen
- (32, 28) angeordnet sind, von denen jede jeweils einer der
- 25 beiden Vorgelegewellen (33, 16) zugeordnet ist, wobei jeder
- Vorwärtsgang mit Ausnahme des direkten Ganges über zwei
- Zahnradstufen erfolgt.

2. Doppelkupplungsgetriebe nach Patentanspruch 1,
dadurch gekennzeichnet,
dass das Doppelkupplungsgetriebe (10) in einem Kraftfahrzeug
mit in Fahrtrichtung längs angeordneten Antriebsmotor
eingebaut ist und
- n sequentiell unter Last schaltbare Vorwärtsgänge,
- zwei koaxial zueinander angeordneten Zwischenwellen (14,
15), von denen eine als Hohlwelle (14) ausgeführt ist, und
10 - zwei konzentrisch zu den Zwischenwellen (14, 15)
angeordneten Reibkupplungen (K1, K2)
aufweist, wobei alle Vorwärtsgänge jeweils durch Einlegen
einer einzigen dem jeweiligen Vorwärtsgang zugeordneten
Schaltmuffe betätigt werden und einer dieser Vorwärtsgänge
15 als Direktgang konzipiert ist.

3. Doppelkupplungsgetriebe nach Patentanspruch 2,
dadurch gekennzeichnet,
der Direktgang als Vorwärtsgang n, n-1 oder n-2 ausgeführt
20 ist.

4. Doppelkupplungsgetriebe nach einem der vorhergehenden
Patentansprüche,
dadurch gekennzeichnet,
25 dass die Drehrichtungsumkehr im Rückwärtsfahrbetrieb mittels
eines zusätzlichen Zwischenrades realisiert wird.

5. Doppelkupplungsgetriebe nach einem der Patentansprüche 1
bis 3,
30 dadurch gekennzeichnet,
dass die Drehrichtungsumkehr im Rückwärtsfahrbetrieb mittels
einer zusätzlichen Zwischenwelle (41) realisiert wird.

6. Doppelkupplungsgetriebe nach einem der Patentansprüche 1 bis 3,

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,

dass die Drehrichtungsumkehr im Rückwärtsbetrieb

5 ausschließlich mittels Zahnrädern realisiert wird, die koaxial zur Eingangs- und Abtriebswelle oder zu den beiden Vorgelegewellen angeordnet sind.

10 7. Doppelkupplungsgetriebe nach einem der vorhergehenden Patentansprüche,

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,

dass sich die Anzahl s der im Doppelkupplungsgetriebe verbauten Schaltmuffen aus der Anzahl n der Vorwärtsgänge für eine ungerade Anzahl n aus:

15
$$s = \frac{n+1}{2} ,$$

und für eine gerade Anzahl n aus:

$$s = \frac{n+2}{2} .$$

errechnet.

20 8. Doppelkupplungsgetriebe nach einem der vorhergehenden Patentansprüche,

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,

dass die beiden Vorgelegewellen (16, 33) und die Eingangswelle (11) zumindest näherungsweise in einer Ebene
25 liegen.

9. Doppelkupplungsgetriebe nach einem der vorhergehenden Patentansprüche,

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,

30 dass bei dem die beiden Vorgelegewellen (16, 33) und die Eingangswelle (11) in Dreiecksform angeordnet sind.

10. Doppelkupplungsgetriebe nach einem der vorhergehenden Patentansprüche,
dadurch gekennzeichnet,
dass mindestens ein Zahnrad in unterschiedlichen Gangstufen
5 im Drehmomentenpfad liegt.

11. Doppelkupplungsgetriebe nach einem der vorhergehenden Patentansprüche,
dadurch gekennzeichnet,
10 der erste Vorwärtsgang (G1) und ein Rückwärtsgang (R1) derart angeordnet sind, dass zum wechselweisen Hin- und Herschalten zwischen dem ersten Vorwärtsgang und diesem Rückwärtsgang („rocking cycle“) allein ein wechselweises Betätigen der eingangsseitigen Kupplungen (K1 bzw. K2) ohne Betätigung
15 einer Schaltemuffe erforderlich ist.

12. Doppelkupplungsgetriebe nach Patentanspruch 11,
dadurch gekennzeichnet,
dass dieser besagte Rückwärtsgang zum wechselweisen Hin- und
20 Herschalten mit dem ersten Vorwärtsgang der erste Rückwärtsgang (R1) ist.

13. Doppelkupplungsgetriebe nach einem der vorhergehenden Patentansprüche,
25 dadurch gekennzeichnet,
dass jeweils eine auf einer Vorgelegewelle und eine coaxial zur Hauptwelle angeordnete Schaltmuffe in Bezug auf die Längsrichtung des Getriebes exakt oder annähernd dieselbe Position aufweisen.

Fig. 1

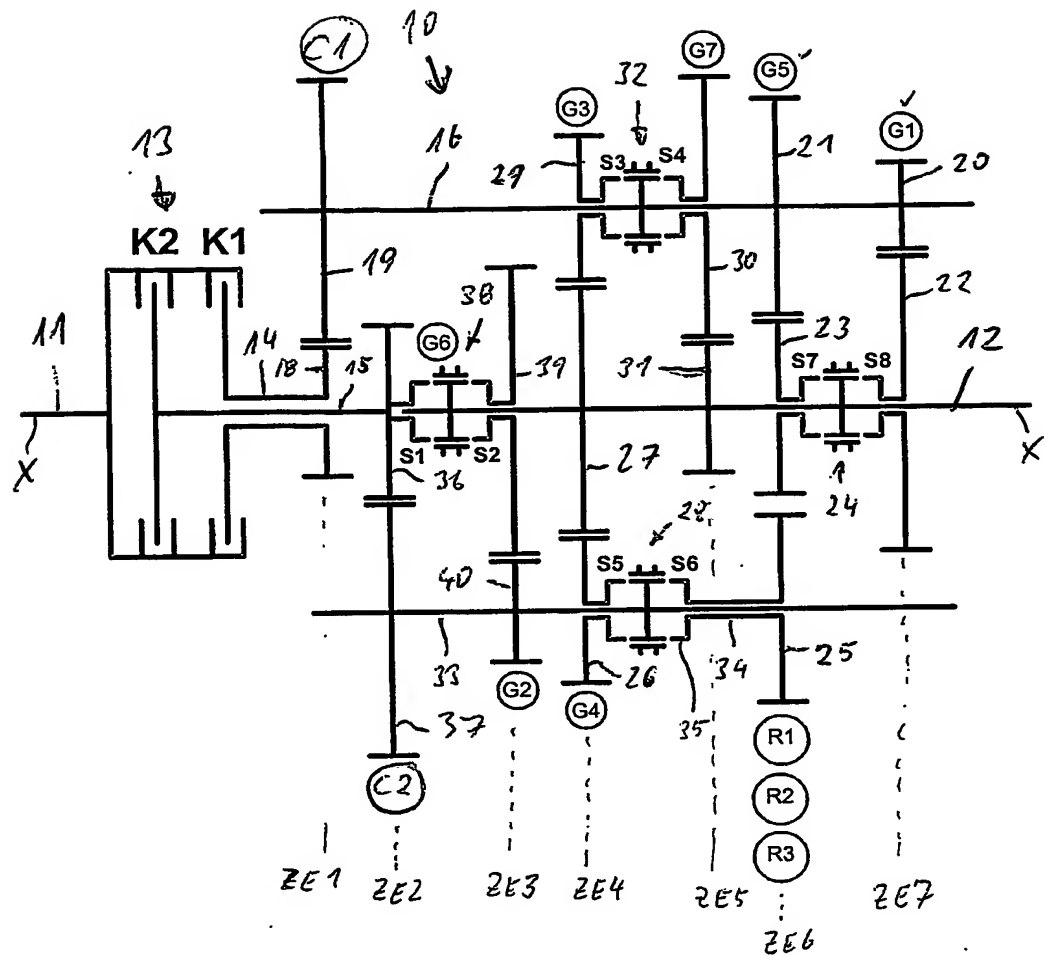


Fig. 2

	K1	K2	S1	S2	S3	S4	S5	S6	S7	S8
R3		●	●		●			●	●	
R2		●	●			●		●		●
R1	●			●		●		●	●	
G1	●		●		●		●			●
G2		●		●		●		●	●	
G3	●		●		●			●	●	
G4		●	●				●		●	
G5	●		●			●		●	●	
G6		●	●			●		●	●	
G7	●			●		●		●	●	

Fig. 3

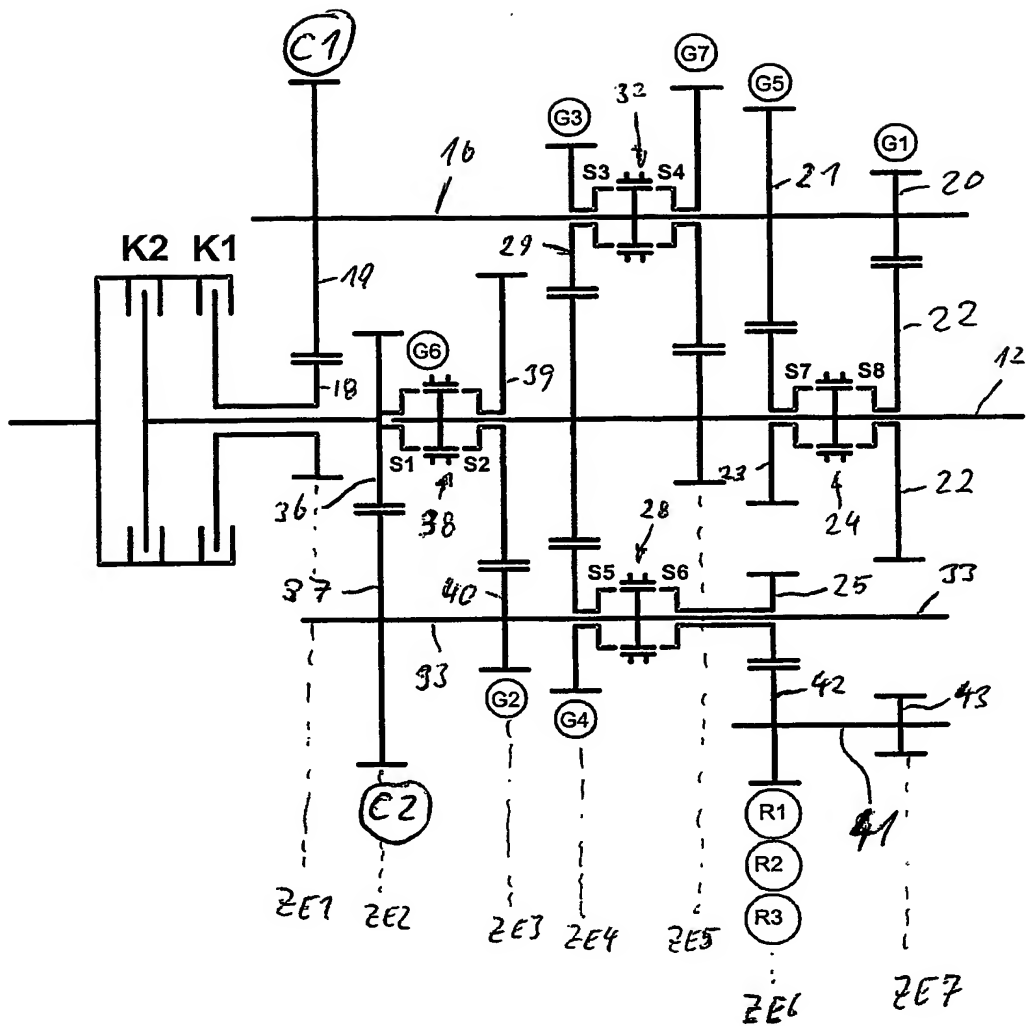


Fig. 4

	K1	K2	S1	N	S2	S3	N	S4	S5	N	S6	S7	N	S8
R3		●		●		●					●		●	
R2	●				●		●				●		●	
R1		●		●			●				●			●
G1	●			●			●			●				●
G2		●			●		●			●			●	
G3	●			●		●				●			●	
G4		●		●			●		●				●	
G5	●			●			●			●		●		
G6		●	●				●			●			●	
G7	●			●				●		●			●	

Fig. 5

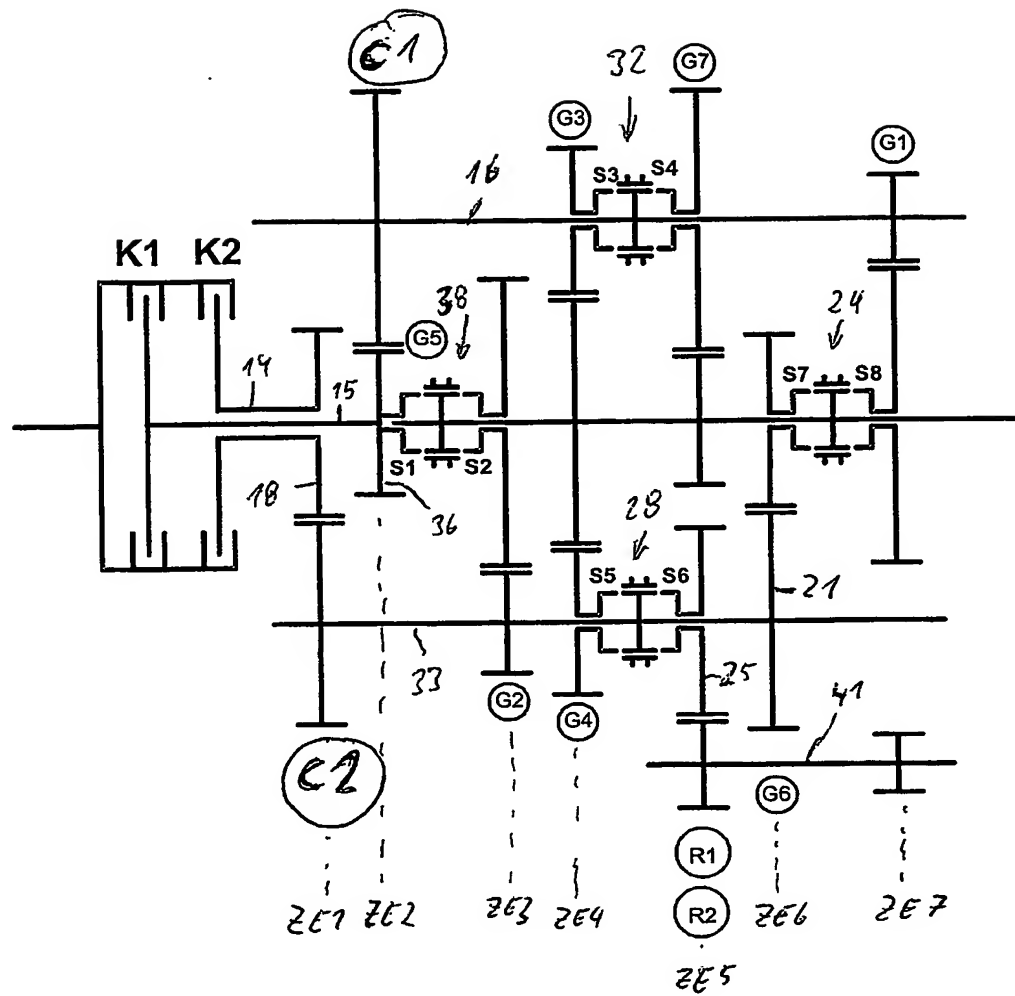


Fig. 6

	K1	K2	S1	N	S2	S3	N	S4	S5	N	S6	S7	N	S8
R2		●		●		●					●		●	
R1	●			●			●				●			●
G1	●			●			●			●				●
G2		●			●		●			●			●	
G3	●			●		●				●			●	
G4		●		●			●		●				●	
G5	●		●				●			●			●	
G6		●		●			●			●		●		
G7	●			●				●		●			●	

DaimlerChrysler AG

Bergemann
29.07.2003

Zusammenfassung

5 Die Erfindung betrifft ein in jeder Dimension kompaktes
Doppelkupplungsgetriebe mit hohem Wirkungsgrad. Dieses
Doppelkupplungsgetriebe lässt sich insbesondere bei
Fahrzeugen mit längs-eingebautem Antriebsmotor verwenden. Die
Getriebeeingangswelle und die Getriebeausgangswelle sind dazu
10 koaxial zueinander, wohingegen die beiden Vorgelegewellen
parallel zueinander angeordnet sind. Ferner sind die
Schaltmuffen in spezieller Weise angeordnet, was sieben
Vorwärts- und mehrere Rückwärtsgänge möglich macht.

15

(Fig. 1)

Fig. 1

